

## JAPANESE PATENT OFFICE

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

2001351864 A

(43) Date of publication of application: 21.12.2001

(51) Int. CI

H01L 21/205

// C30B 29/06

(21) Application number:

2000173013

(22) Date of filing:

09.06.2000

(71) Applicant: TOSHIBA CERAMICS CO LTD

**TOSHIBA MACH CO LTD** 

(72) Inventor:

TORIHASHI SHUJI

**OHASHI TADASHI IWATA KATSUYUKI** HONDA YASUAKI **ARAI HIDEKI** 

**SUZUKI KUNIHIKO** 

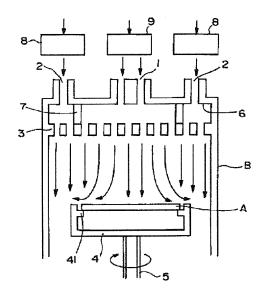
## (54) THIN FILM VAPOR GROWTH METHOD AND **SYSTEM**

#### (57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an improved thin-film vapor growth method and its system for forming a thin film with uniform film thickness all over and uniform electric characteristics like uniform resistivity.

SOLUTION: A deposition reactive gas is fed from a plurality of gas feed openings 1 and 2 at a top of a cylindrical reactive furnace and caused to flow down through a rectifying plate 3 in the thin-film vapor growth system. The film formation reactive gas is put in contact with a wafer substrate (A) mounted on a rotary suscepter 4 provided at a lower part to form a thin film on the face of the substrate in vapor growth. In this case, a space formed by the inner top wall of the reactive furnace (B) and the rectifying plate 3 is divided into a plurality of concentric spaces with a central point of almost a center of the substrate. The gas feed openings 1 and 2 are provided according to these divided spaces, and the flow rate or concentration (8, 9) of the film formation reactive gas fed to one of spaces is changed and adjusted in feeding.

COPYRIGHT: (C)2001, JPO



#### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-351864 (P2001-351864A)

(43) 公開日 平成13年12月21日(2001.12.21)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>		識別記号	FΙ	テーマコード(参考)
H01L	21/205		H 0 1 L 21/205	4 G 0 7 7
// C30B	29/06	504	C30B 29/06	504C 5F045

## 審査請求 未請求 請求項の数7 OL (全 8 頁)

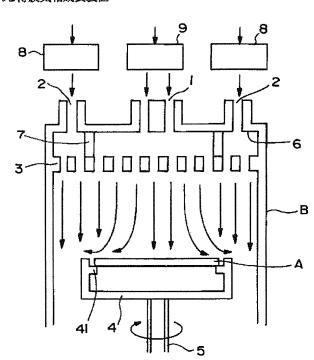
(21)出願番号	特願2000-173013(P2000-173013)	(71) 出願人 000221122
		東芝セラミックス株式会社
(22)出顧日	平成12年6月9日(2000.6.9)	東京都新宿区西新宿七丁目5番25号
		(71) 出願人 000003458
		東芝機械株式会社
		東京都中央区銀座4丁目2番11号
		(72)発明者 鳥觜 修治
		神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ
		クス株式会社開発研究所内
		(74)代理人 100101878
		弁理士 木下 茂
		最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】 薄膜気相成長方法及び該方法に用いられる薄膜気相成長装置

## (57)【要約】

【課題】 膜の全面にわたって膜厚が均一で且つ抵抗率 等の電気特性の均一な薄膜を形成することのできる改良 された薄膜気相成長方法及びその方法の実施に好適な薄 膜気相成長装置を提供する。

【解決手段】 成膜反応ガスを、薄膜気相成長装置の円 筒状反応炉の頂部に設けられた複数のガス供給口1、2 から整流板3を介して流下させ、下方に配設された回転 式サセプタ4に載置したウエハ基板Aに前記成膜反応ガ スを接触させて、基板面上に薄膜を気相成長させる方法 において、前記反応炉Bの頂部内壁と整流板3とによっ て形成される空間が、前記ウエハ基板Aの中心を略中心 点とした同心円状に、複数の空間に区画され、前記各区 画に対応してガス供給口1、2が配設され、前記区画の いずれかに供給される成膜反応ガスの流量、濃度(8、 9) のうち少なくとも一方を、調節変化させて供給する ことを特徴とする。



10

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 成膜反応ガスを、薄膜気相成長装置の円筒状反応炉の頂部に設けられた複数のガス供給口から整流板を介して流下させ、下方に配設された回転式サセプタに載置したウエハ基板に前記成膜反応ガスを接触させて、基板面上に薄膜を気相成長させる方法において、前記反応炉の頂部内壁と整流板とによって形成される空間が、前記ウエハ基板の中心を略中心点とした同心円状に、複数の空間に区画され、

前記各区画に対応してガス供給口が配設され、 前記区画のいずれかに供給される成膜反応ガスの流量、 濃度のうち少なくとも一方を、調節変化させて供給する ことを特徴とする薄膜気相成長方法。

【請求項2】 前記成膜反応ガスの流量が、中央部側の 区画から外周部側の区画に至るに従って順次増加あるい は減少して供給され、ウエハ基板全域の膜形成速度を略 同一にすることを特徴とする請求項1に記載された薄膜 気相成長方法。

【請求項3】 前記成膜反応ガス中の原料ガスは、中央部側の区画から外周部側の区画に至るに従って順次高濃 20度あるいは低濃度のものが供給され、ウエハ基板全域の抵抗率を略同一にすることを特徴とする請求項1に記載された薄膜気相成長方法。

【請求項4】 前記成膜反応ガス中のドーパントは、中央部側の区画から外周部側の区画に至るに従って順次低 濃度あるいは高濃度のものが供給され、ウエハ基板全域の抵抗率を略同一にすることを特徴とする請求項1に記載された薄膜気相成長方法。

【請求項5】 前記成膜反応ガスの流量調整、成膜反応ガス中の前記原料ガス濃度調整、ドーパント濃度調整の 30 うちいずれか2者又は3者を組み合わせ、ウエハ基板全域の膜形成速度および抵抗率を略同一とすることを特徴とする請求項1乃至請求項4のいずれかに記載された薄膜気相成長方法。

【請求項6】 円筒状反応炉の頂部に複数のガス供給口、底部に排気口、内部にウエハ基板を載置する回転可能なサセプタ、及び内部上部にガス整流板を備え、成膜反応ガスを、前記ガス供給口から整流板を介して炉内を流下させ、下方のサセプタ上のウエハ基板に薄膜を気相成長させる気相薄膜成長装置において、

前記反応炉の頂部内壁と整流板とによって形成される空間が、隔壁により前記ウエハ基板の中心を略中心点とする同心円状に、複数の空間に区画され、

前記各区画に対応してガス供給口が配設されると共に、 前記成膜反応ガスの流量、濃度のうち、少なくとも一方 を調整変更して、ガス供給口に成膜反応ガスを供給する 手段が設けられていることを特徴とする薄膜気相成長装 置。

【請求項7】 前記隔壁が、整流板の下方に延設されて いることを特徴とする請求項6に記載された薄膜気相成 50 長装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、薄膜気相成長方法 及び該方法に用いられる薄膜気相成長装置に関し、より 詳細には、膜厚と抵抗率の面内均一性に優れた薄膜をシ リコンウエハ等のウエハ基板表面上に形成するための薄 膜気相成長方法と、該方法に用いられる薄膜気相成長装 置に関する。

[0002]

【従来の技術】近年、枚葉式ウエハ処理装置はバッチ式 装置に比べ多くの特性を有しているため、半導体産業分 野においてその使用が広がっており、例えば、大口径の ウエハにおける、面内特性の均一な膜の形成に、高速回 転の枚葉式薄膜気相成長装置が不可欠の存在と成りつつ ある。

【0003】従来の枚葉式薄膜気相成長装置について、 図3に基づいて説明する。なお、図3は枚葉式薄膜気相 成長装置の概略断面図である。従来の枚葉式薄膜気相成 長装置は、図に示すように、反応炉上部に設けられた、 炉内に原料ガスやキャリアガスを供給する複数のガス供 給口1と、前記ガス供給口1から供給されたガスの流れ を整える、複数の孔が形成された整流板3と、前記整流 板3の下方に設けられた、ウエハ基板Aを載置するサセ プタ4と、該サセプタ4を回転させるための回転軸5 と、前記ウエハ基板Aを加熱する加熱用のヒータ(図示 せず)と、反応炉下部(通常底部近傍)に、反応炉内か ら未反応ガスを含む排ガスを排出する排気口(図示せ ず)とを備えている。このように枚葉式薄膜気相成長装 置は、大別して、原料ガス、キャリアガス等の成膜反応 ガスを供給するガス供給系統と、薄膜を成長させる反応 炉系統とから構成されている。

【0004】上記装置を使用して、例えばシリコンウエハ等のウエハ基板上にシリコン薄膜を気相成長させるには、まずガス供給口から、モノシラン(SiH4)を代表とするシリコン成分を含む原料ガスとジボラン等のドーパントガスを水素等のキャリアガスに希釈したガスからなる成膜反応ガスを供給する。このとき、該ガスの運動量や圧分布を均一化するため整流板を通過させてからガス流を流下させ、ウエハ基板に接触させて薄膜を気相成長させる。この回転枚葉式装置を使って、膜の全面にわたって厚さや電気特性等物性の均一な薄膜を得るには、反応炉内のガス流動を均一化させることが非常に重要である。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、炉内部のガス流動を完全に均一化させることは非常に難しく、特に、大口径ウエハの取扱が可能な大容量の装置における炉内のガス流動状態を完全に制御し、ガス流動を均一化することは困難であった。

【0006】そのため、従来の枚葉式薄膜気相成長装置 では、反応炉上部より供給される成膜反応ガスの流速や 該ガス中の原料ガス密度が、載置ウエハ基板の中央部と 外周部とで異なり、また加熱された載置ウエハ基板の面 内温度に5万至15℃程度の温度分布が生じる。そし て、これらに起因して、ウエハ基板面に形成された薄膜 の膜厚は、図6に示すようにウエハ基板の盤面中央部で 厚く、外周部で薄くなるという課題があった。あるい は、図8に示すように、ウエハ基板の盤面中央部で薄 く、外周部で厚くなるという課題があった。また、抵抗 10 率はウエハ表側面及び裏側面からのオートドープの影響 を受けて、その値が変動するが、特に外周部ではその影 響が大きく、図7に示したように、盤面中央部で高く、 外周部で低くなるという課題や、図9に示したように、 盤面中央部で低く、外周部で高くなるという課題があっ た。

【0007】本発明は、上記技術的課題を解決するためになされたものであり、薄膜気相成長装置において、反応炉の上部から原料ガス等の成膜反応ガスを供給、流下させ、シリコンウエハ等のウエハ基板上に薄膜を成長させるにあたり、膜の全面にわたって膜厚が均一で、かつ抵抗率等の電気特性の均一なCVD膜、エピタキシャル膜等を形成することのできる薄膜気相成長方法を提供することを目的とする。また、本発明は、上記薄膜気相成長方法の実施に好適な薄膜気相成長装置を提供することを目的とする。

## [0008]

【課題を解決するための手段】本発明にかかる薄膜気相成長方法は、成膜反応ガスを、薄膜気相成長装置の円筒状反応炉の頂部に設けられた複数のガス供給口から整流 30板を介して流下させ、下方に配設された回転式サセプタに載置したウエハ基板に前記成膜反応ガスを接触させて、基板面上に薄膜を気相成長させる方法において、前記反応炉の頂部内壁と整流板とによって形成される空間が、前記ウエハ基板の中心を略中心点とした同心円状に、複数の空間に区画され、前記各区画に対応してガス供給口が配設され、前記区画のいずれかに供給される成膜反応ガスの流量、濃度のうち少なくとも一方を、調節変化させて供給することを特徴としている。

【0009】ここで、前記成膜反応ガスの流量が、中央 40 部側の区画から外周部側の区画に至るに従って順次増加して供給され、あるいは順次減少させて供給され、ウエハ基板全域の膜形成速度を略同一にすることが望ましい。また、前記成膜反応ガス中の原料ガスが、中央部側の区画から外周部側の区画に至るに従って順次高濃度のものが供給され、あるいは順次低濃度のものが供給され、ウエハ基板全域の抵抗率を略同一にすることが望ましい。

【0010】更に、前記成膜反応ガス中のドーパントは、中央部側の区画から外周部側の区画に至るに従って 50

順次低濃度のものが供給され、あるいは順次高濃度のものが供給され、ウエハ基板全域の抵抗率を略同一にすることが望ましい。更にまた、前記成膜反応ガスの流量調整、成膜反応ガス中の前記原料ガス濃度調整、ドーパント濃度調整のうちいずれか2者又は3者を組み合わせ、ウエハ基板全域の膜形成速度、抵抗率を略同一とすることが望ましい。

【0011】上記したように本発明の薄膜気相成長方法 は、薄膜気相成長装置装置によりウエハ基板に薄膜を気 相成長させるに際し、前記反応炉の頂部内壁と整流板と によって形成される空間が、前記ウエハ基板の中心を略 中心点とした同心円状に、複数の空間に区画された装置 を用い、各区画毎にガス流量及び/又は濃度を変更して 供給し、ウエハ基板外周部の膜形成速度と中央部の膜形 成速度を略同一にすることにより、基板面に形成する薄 膜の厚さと抵抗率の面内均一化を達成する点に特徴があ る。また、本発明の薄膜気相成長方法では、成膜反応ガ スの流量を、中央部側区画から外周部側区画に順次増加 して、あるいは順次減少して供給する、あるいは該ガス 中の原料ガス濃度を、中央部側から外周部側に順次濃く して、あるいは順次低減して供給する、あるいはガス中 のドーパント濃度を順次低減して、あるいは順次濃くし て供給する、あるいは前記の2者又は3者を組み合わせ ることにより、ウエハ基板の外周部の膜形成速度、抵抗 率と中央部の膜形成速度、抵抗率を略同一にしたもので ある。

【0012】また、本発明にかかる薄膜気相成長装置は、円筒状反応炉の頂部に複数のガス供給口、底部に排気口、内部にウエハ基板を載置する回転可能なサセプタ、及び内部上部にガス整流板を備え、成膜反応ガスを、前記ガス供給口から整流板を介して炉内を流下させ、下方のサセプタ上のウエハ基板に薄膜を気相成長させる気相薄膜成長装置において、前記反応炉の頂部内をと整流板とによって形成される空間が、隔壁により前記ウエハ基板の中心を略中心点とする同心円状に、複数の空間に区画され、前記各区画に対応してガス供給口が配設されると共に、前記成膜反応ガスの流量、濃度のうち、少なくとも一方を調整変更して、ガス供給口に成膜反応ガスを供給する手段が設けられていることを特徴とする。ここで、前記隔壁が、整流板の下方に延設されていることが望ましい。

【0013】上記したように本発明の薄膜気相成長装置は、前記反応炉の頂部内壁と整流板とによって形成される空間が、前記ウエハ基板の中心を略中心点とした同心円状に、複数の空間に区画された装置であり、各区画毎にガス流量及び/又は濃度を変更して供給することができるため、ウエハ基板外周部の膜形成速度、抵抗率と中央部の膜形成速度、抵抗率を略同一にすることができ、基板面に形成する薄膜の厚さと抵抗率の面内均一化を達成できる。

【0014】また、前記隔壁が整流板の下方に延設さ れ、異なる区画からの成膜反応ガスが整流板から流下し た後も直には混合されないため、上記膜厚、面内抵抗率 の均一化に優れた効果を奏するだけでなく、炉内を流下 するガス流の乱流が抑制される。その結果、パーティク ル発生を低減でき特に好適である。

5

#### [0015]

【発明の実施の形態】以下に本発明を図面を参照してよ り具体的に説明する。図1は、本発明の薄膜気相成長方 法で使用する薄膜気相成長装置の一実施形態を示す概略 10 断面図あって、図中の矢印は炉内のガス気流の流下状態 を模式的に示している。また、図2は本発明の装置の他 の実施形態を示す概略断面図であって、炉頂部内壁と整 流板との間に設けられる隔壁が整流板の下方に延設けら れた熊様の概略断面図である。なお、図1と同様、図2 中の矢印は炉内のガス気流の流下状態を模式的に示して いる。

【0016】本発明にかかる枚葉式薄膜気相成長装置 は、図1、図2に示すように、ほぼ円筒形状の通常石英 製の反応炉B (チャンバー) と、前記反応炉Bの上部に 20 設けられた、炉内に成膜反応ガスを供給するガス供給口 1、2と、前記ガス供給口1、2の下方に設けられた、 ガスの流れを整える複数の貫通孔を形成した整流板3 と、前記整流板3の下方に設けられた、ウエハ基板Aを 載置する座41を上面に備えたサセプタ4と、前記サセ プタ4を回転させるための回転軸5、前記座41に載置 されたウエハ基板Aを加熱する加熱用ヒータ(図示せ ず)と、前記回転軸5を回転駆動させるモータ(図示せ ず) と、内部チャンバー内の未反応ガスを含む排ガスの 排気口(図示せず)とを有している。

【0017】本発明にかかる装置の特徴は、反応炉Bの 頂部内壁6と整流板3との空間が隔壁7によりウエハ基 板Aの中心を中心点として同心円状に複数に区画され、 各区画の夫々にガス供給口1、2が配設され、かつガス 供給口に供給される成膜反応ガスの流量、濃度のうち少 なくとも一方を調整変更して供給する手段、流量(濃 度)調整手段8、9が設けられている点にある。なお、 図1において、ガス供給口1、2に流量(濃度)調整手 段8、9が設けられているが、いずれか一方であっても 良い。なお、図1においては、反応炉Bの頂部内壁6と 40 整流板3との空間が隔壁7によりウエハ基板Aの中心を 中心点として同心円状に2つに区画され場合を示した が、特にこれに限定されるものではなく、3区画、4区 画に区分されていても良い。

【0018】前記流量(濃度)調整手段8、9が流量調 整手段である場合には、一般的に用いられている流量制 御弁を用いることができる。また、前記流量(濃度)調 整手段8、9が濃度調整手段である場合にも、一般的に 用いられている流量制御弁を組合せて用いることができ

【0019】上記した装置にあって、ガス供給口1より 供給された成膜反応ガスは、整流板3により整流され、 上方よりウエハ基板Aの中央部に向かって流下し、ウエ ハの表面上部に達し、該ウエハ表面上で、外周方向に向 きを変えて流れながら反応し、ウエハ基板Aの中央部面 上に薄膜を形成させてゆく。一方、ガス供給口2より供 給された成膜ガスは、同様に整流板3により整流され、 上方よりウエハ基板外周部に向かって流下し、ウエハの 表面上部に達し、該ウエハ表面上で、その外方向に向き を変えて流れながら反応し、ウエハ基板の外周部面上に 薄膜を形成させてゆく。このとき、ウエハ基板Aの中央 部と比較して、膜形成速度の遅いあるいは速い外周部の 膜形成速度が、中央部と略同じ膜形成長速度になるよう に各区画毎の成膜反応ガス供給量、あるいは濃度を制御

【0020】この流量(濃度)調整制御は、例えば、ガ ス流量を、中央部側区画から外周部側区画にいたるにし たがって順次増加して、あるいは順次減少させて供給す ることによって、また成膜反応ガス中のSiH, 濃度等 の原料ガス濃度を、中央部側から外周部側に順次濃くし て、あるいは順次低減して供給することによって、更に ガス中のジボラン等のドーパント濃度を順次低減して、 あるいは順次濃くして供給することによって、更にまた 上記のいずれかの2者又は3者を組み合わせることによ って達成される。

【0021】また、図2に本発明にかかる装置の他の実 施形態を示す。この装置は、隔壁7が整流板3の下方に 延設されたものであって、異なる区画、即ち、供給口1 及び供給口2から供給された各区画の成膜反応ガスが整 流板から流下した後も直には混合されないようにしたも のである。その結果、図1に示した装置と同様、膜厚、 面内抵抗率の均一化に優れた効果を奏するだけでなく、 炉内を流下するガス流の乱流が抑制されるため、結果的 にパーティクル発生を低減できる利点をも有する。

【0022】本発明の方法において、薄膜形成に用いる 基板としては、典型的にはシリコンウエハであるが、炭 化珪素基板等のシリコン以外の半導体基板も使用でき る。また、前記半導体基板上に形成される薄膜はシリコ ン膜を対象とするが、該シリコン薄膜は、単結晶膜、多 結晶膜、エピタキシャル結晶膜のいずれも支障なく適用 され得る。

【0023】本発明で上記気相成長に用いる成膜反応ガ スとしては、通常のCVD薄膜成長法によるシリコン薄 膜形成で用いる成膜用ガスが、特に限定されることなく 使用でき、このような成膜反応ガスとして、例えば、シ リコン成分を含む原料ガス、ドーパント及びキャリアガ スから成る成膜反応ガスを挙げることができる。上記原 料ガスのシリコン成分としてはSiH4、Si2 H6、 SiH<sub>2</sub> Cl<sub>2</sub>、SiHCl<sub>3</sub>、SiCl<sub>4</sub> 等を例示で 50 き、ドーパントガスとしては、B。H。等の硼素化合

物、PH。等のリン化合物の他AsH。等を例示でき る。また、キャリアガスとしては一般に水素ガス、アル ゴンガス等が使用される。

7

【0024】既に述べたように、本発明の方法において は、この成膜反応ガスの供給量(流量)、濃度を区画毎 に変動させてウエハ基板の中央部と外周部との成膜速度 を調節する。上記成膜速度調節が、成膜反応ガスの供給 量調整により行われ、例えば、区分が2区画の場合、中 央部区画と外周部区画の供給流量比は、通常、1:0. 場合には、中央部区画と中間区画と外周部区画の供給流 量比は、通常、1:0.5:0.25乃至1:2:4程 度の範囲に設定される。このように、前記成膜反応ガス の流量が、中央部側の区画から外周部側の区画に至るに 従って順次増加してあるいは順次減少させて供給し、ウ エハ基板全域の膜形成速度を略同一にする。

【0025】また、上記成膜速度調節が、SiH4等の 原料ガスの濃度調整により行われる場合は、2区画区分 の場合、中央部区画と外周部区画の濃度比が、1:0. 25乃至1:4の程度の範囲に設定される(但し流量同 20 一)。また3区分の場合には、中央部区画と中間区画と 外周部区画の濃度比は、通常、1:0.5:0.25乃 至1:2:4程度の範囲に設定される。このように、前 記成膜反応ガス中の原料ガスが、中央部側の区画から外 周部側の区画に至るに従って順次高濃度あるいは順次低 濃度のものが供給され、ウエハ基板全域の膜形成速度を 略同一にする。

【0026】同様に、抵抗率調節が、ドーパントの濃度 調整により行われる場合は、2区画で、ドーパントがジ ボランの場合、中央部区画と外周部区画の濃度比、1: 4乃至1:0.25の程度の範囲に設定される(但し流 量同一)。また3区分の場合には、中央部区画と中間区 画と外周部区画の濃度比は、通常、1:2:4乃至1: 0.5:0.25程度の範囲に設定される。このよう に、前記成膜反応ガス中のドーパントは、中央部側の区 画から外周部側の区画に至るに従って順次低濃度のも の、あるいは順次高濃度のものが供給され、ウエハ基板 全域の抵抗率を略同一にする。

【0027】なお、前記成膜反応ガスの流量調整、成膜 反応ガス中の前記原料ガス濃度調整、ドーパント濃度調 40 整のうちいずれか2者又は3者を組み合わせ、ウエハ基 板全域の膜形成速度、抵抗率を略同一としても良い。ま た、区画の数は、前記したような2区画、3区画に限定 されるものではなく、適宜その数を選択することができ

【0028】また、前記隔壁が同心円の中心点を固定し て半径方向に可変に伸縮設定できるように構成した装置 は、被処理ウエハ基板のサイズ、処理状況等に応じて適 宜区画域の面積比を変更できるため好適である。また、

有する隔壁を用いるようにしても良い。

[0029]

【実施例】 [実施例1] 図1に示した薄膜気相成長装置 (中央部、外周部の2区画、反応炉頂部内壁・整流板間 に同心円形状隔壁)を用い、ガス供給口1(中央部区 画) から成膜反応ガス (原料ガス; SiH₄ 0.75 g/min、キャリアガス;H2 30リットル/mi n、ドーパント; B<sub>2</sub> H<sub>6</sub> 0.4ppb) を、またガ ス供給口2 (外周部区画) から成膜反応ガス (原料ガ 25乃至1:4程度の範囲に設定される。また3区分の 10 ス; SiH4 0.75g/min、キャリアガス; H 30リットル/min、ドーパント; B<sub>2</sub> H<sub>6</sub> 0.1ppb)を夫々供給し、気相成長温度1000 ℃、気相成長圧力15 torr、ホルダー回転数120 Orpmの操作条件下にシリコンウエハ基板上に薄膜を 成長させた。得られた薄膜の膜厚のバラツキ分布と抵抗 率分布を夫々評価し、結果を表1に示した。なお、シリ コンウエハとしてボロンヘビードープ(抵抗率;~10 mΩ·cm)、(100)結晶を用いた。上記成膜試験に おける薄膜の膜厚及び抵抗率の設定目標値は夫々3.0  $\mu$  m及び3. 0  $\Omega$ ・cmであった。また、膜厚と抵抗率の 均一性 (バラツキ分布) 評価値は、次式により算出し た。

> バラツキ = (最大値-最小値) / (最大値-最小 値)

【0030】 [実施例2] 実施例1において、ガス供給 口1及びガス供給口2から供給する各成膜反応ガスの流 量及び組成を夫々表1に記載した値に変更した以外は実 施例1と同様にして薄膜を成膜し、得られた薄膜を実施 例1と同様に評価した。結果を表1に示す。

【0031】 [実施例3] 図2に示した薄膜気相成長装 置(中央部、外周部の2区画、同心円形状隔壁が反応炉 頂部内壁から整流板を越えて下方に20cm突出)を用い た以外は、実施例1と同様にして薄膜を成膜し、得られ た薄膜を実施例1と同様に評価した。結果を表1に示

【0032】 [実施例4] 実施例3において、ガス供給 口1及びガス供給口2から供給する各成膜反応ガスの流 量及び組成を夫々表1に記載した値に変更した以外は実 施例3と同様にして薄膜を成膜し、得られた薄膜を実施 例3と同様に評価した。結果を表1に示す。

【0033】「比較例1及び2]図1に示した従来型の 薄膜成長装置を用い、その供給口から、夫々表1の比較 例1、比較例2の欄に記載された流量及び組成の成膜反 応ガスを供給した以外は実施例1と同様の条件で薄膜成 長反応を実施した。得られた薄膜の評価結果を表1に示

【0034】上記実施例、比較例で得られた積層薄膜の うち、比較例1の積層薄膜はシリコンウエハ基板の中央 部が周辺部より厚い中凸分布となり(図6参照)、また 直径の異なる隔壁を用意し、必要に応じて所定の直径を 50 比較例2の積層薄膜は、シリコンウエハ基板の中央部が 周辺部より薄い中凹分布となったのに対し(図8参照)、実施例1乃至4の積層薄膜は何れも若干外周部が厚いもののほぼフラットな膜厚分布のものが得られた

(図4参照)。また、バラツキは比較例では5.4万至8.7%であったのに対し実施例では0.8万至2.1%と比較例品に比べてバラツキが非常に小さくなった。更に、薄膜の抵抗率分布では、比較例1の薄膜はいずれもシリコンウエハ基板の中央部が周辺部よりも高い凸分布で(図7参照)、比較例2の薄膜は、シリコンウエハ\*

\*基板の中央部が周辺部より低い凹分布で(図9参照)あったのに対し、実施例1乃至4では、何れも若干外周部が小さいもののほぼフラットな抵抗率分布のものが得られた(図5参照)。また、バラツキは比較例品では8.5万至12.1%であったのに対し実施例品では1.5万至3.1%と比較例品に比べてバラツキが非常に小さくなった。

10

[0035]

【表1】

	供給口 1 ++リア・原料・ドーパント			供給口 2 キャリア・原料・ドーパント			膜厚 分布 バラ	抵抗 分布 バラ
	1/min	g /min	ppb	1/min	g /min	ppb	(%)	(%)
実施例1	30	0. 75	0.4	30	0. 75	0.1	2. 1	3. 1
実施例 2	13	0. 3	0. 2	27	0. 44	0.8	1.4	1. 5
実施例3	30	0. 75	0.4	30	0. 75	0.1	1.5	1. 9
実施例 4	20	0.4	0. 2	20	0. 75	0. 05	0.8	1.7
比較例 1	60	1. 5	0.4	-	-	-	5.4	8. 5
比較例 2	40	1.1	0.3	-	_	-	8. 7	12. 1

## [0036]

【発明の効果】本発明により、シリコンウエハ上に成長させる薄膜の膜厚及び抵抗率の制御が可能となり、その結果、薄膜の膜厚及び抵抗率の面内分布の均一性を向上 30 させることができる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の薄膜気相成長方法で使用する薄膜気相成長装置の一実施形態を示す概略断面図である。

【図2】本発明の薄膜気相成長方法で使用する薄膜気相成長装置の他の実施形態を示す概略断面図である。

【図3】従来の枚葉式薄膜気相成長装置を示す概略断面 図である。

【図4】実施例の薄膜の面内膜厚分布状態を示す線図で ある。

【図5】実施例の薄膜の面内抵抗率分布状態を示す線図である。

【図6】比較例1の薄膜の面内膜厚分布状態を示す線図

である。

【図7】比較例1の薄膜の面内抵抗率分布状態を示す線 図である。

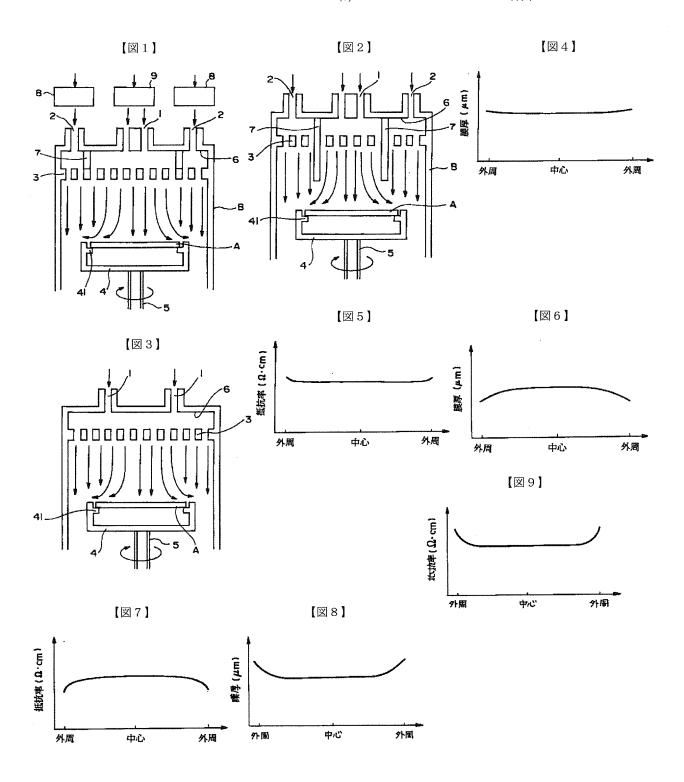
【図8】比較例2の薄膜の面内膜厚分布状態を示す線図である。

【図9】比較例2の薄膜の面内抵抗率分布状態を示す線 図である。

## 【符号の説明】

- 1 ガス供給口
- 2 ガス供給口
- 3 整流板
- 4 サセプタ
- 5 回転軸
- 40 6 反応炉頂部内壁

  - 41 ウエハ基板載置座
  - A ウエハ基板



#### 【手続補正書】

【提出日】平成13年3月30日(2001.3.3 0)

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0029

【補正方法】変更

【補正内容】

[0029]

【実施例】 [実施例1] 図1に示した薄膜気相成長装置(中央部、外周部の2区画、反応炉頂部内壁・整流板間に同心円形状隔壁)を用い、ガス供給口1(中央部区画)から成膜反応ガス(原料ガス; SiH400.75g/min、キャリアガス; H230リットル/min、ドーパント; B2H60.4ppb)を、またガス供給口2(外周部区画)から成膜反応ガス(原料ガ\*

\*ス; SiH<sub>4</sub> 0.75g/min、キャリアガス; H<sub>2</sub> 30リットル/min、ドーパント; B<sub>2</sub> H<sub>6</sub>

0.1 p p b)を夫々供給し、気相成長温度1000  $^{\circ}$ C、気相成長圧力15 t o r r、ホルダー回転数120 0 r p mの操作条件下にシリコンウエハ基板上に薄膜を成長させた。得られた薄膜の膜厚のバラツキ分布と抵抗率分布を夫々評価し、結果を表1に示した。なお、シリコンウエハとしてボロンヘビードープ(抵抗率;~10 m  $^{\circ}$ 0・cm)、(100)結晶を用いた。上記成膜試験における薄膜の膜厚及び抵抗率の設定目標値は夫々3.0  $^{\circ}$ 0 m  $^{\circ}$ 0 m  $^{\circ}$ 0 で が で あった。また、膜厚と抵抗率の均一性(バラツキ分布)評価値は、次式により算出した。

バラツキ = (最大値-最小値) / (最大値+最小値)

#### フロントページの続き

(72) 発明者 大橋 忠

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミックス株式会社開発研究所内

(72)発明者 岩田 勝行

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミックス株式会社開発研究所内

(72)発明者 本多 恭章

静岡県沼津市大岡2068-3 東芝機械株式 会社沼津事業所内 (72)発明者 荒井 秀樹

静岡県沼津市大岡2068-3 東芝機械株式 会社沼津事業所内

(72)発明者 鈴木 邦彦

静岡県沼津市大岡2068-3 東芝機械株式 会社沼津事業所内

F ターム(参考) 4G077 AA03 BA04 DB01 DB11 EC10 ED06 EG24 TG06 TH06

5F045 AA03 AA06 AC01 AC05 AC19

BB02 BB16 DP03 DQ10 EE15

EE17 EE20 EF05 EF09 EF13

EMO2 EM10